## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-141550

(43)Date of publication of application: 25.05.1999

(51)Int.Cl.

F16C 33/20

F16C 35/00

(21)Application number: 09-314498

(71)Applicant: NTN CORP

(22)Date of filing:

29.10.1997

(72)Inventor: OHASHI MASAAKI

(e)

(30)Priority

Priority number: 09242543

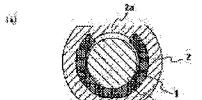
Priority date: 08.09.1997

Priority country: JP

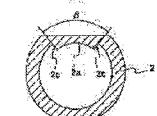
### (54) SLIDE BEARING AND SLIDING MEMBER

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a slide bearing and sliding member in which slipping-off from a housing at the time of automatic assembly is precluded even if the sliding member has a C-form configuration while the accuracy of the bearing surface is well maintained. SOLUTION: A slide bearing is composed of a housing 2 having a projection on one part of the inside circumferential surface with a circular shape section and a sliding member 1 inscribed with the housing 2 and having a notch to be engaged with the projection, wherein the width in the circumferential direction of the notch before the sliding member 1 is set in the housing 2 should be smaller than the width in circumferential direction of the projection.







# (19)日本国特新庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

## (11)特許出額公開番号

# 特開平11-141550

(43)公開日 平成11年(1999)5月25日

(51) Int.CL®

F16C 33/20

35/00

徽別紀号

FI

F16C 33/20 35/00  $\boldsymbol{z}$ 

審査請求 未請求 請求項の数5 FD (全 7 頁)

(21)出職番号

特騣平9-314498

(22)出願日

平成9年(1997)10月29日

(31)優先権主張番号 特願平9-242543

平9(1997)9月8日

(32)優先日 (33)優先権主張国

日本 (JP)

(71)出職人 000102692

エヌティエヌ株式会社

大阪府大阪市西区京町堀1丁目3番17号

(72)発明者 大橋 正明

三重県四日市市河原田町1978番地の5

(74)代理人 弁理士 和氣 操

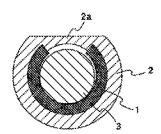
#### (54) 【発明の名称】 すべり軸受および摺動部材

#### (57)【要約】

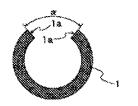
【課題】 C字型形状の摺動部材を有していても軸受面 の精度を維持しつつ、自動組立時にハウジングから抜け にくい。

【解決手段】 断Ⅲ円形の内間íííの一部に凸状部を有す るハウジングと、このハウジングに内接し上記凸状部に 係合する切り欠き部を有する摺動部材とからなるすべり 軸受において、上記摺動部材を上記ハウジングに組込む 前の切り欠き部の円周方向の幅は、上記凸状部の円周方 向の幅より小さい。

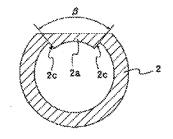












## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 断面円形の内閣面の一部に凸状部を有するハウジングと、このハウジングに内接し前記凸状部に係合する切り欠き部を有する潜動部材とからなるすべり軸受において、

前記摺動部材を前記ハウジングに組込む前の前記切り欠き部の円周方向の幅は、前記凸状部の円周方向の幅より 小さいことを特徴とするすべり軸受。

【請求項2】 前記凸状部の端部および前記摺動部材の 端部の少なくとも一方に爪状突起が設けられていること 10 を特徴とする請求項1記載のすべり軸受。

【請求項3】 前記爪状突起が前記摺動部材の少なくとも一方の端部に設けられていることを特徴とする請求項2記載のすべり軸受。

【請求項4】 前記摺動部材は、含油合成樹脂組成物の成形体からなることを特徴とする請求項1または請求項2記載のすべり軸受。

【請求項5】 断面円形の内周面の一部に凸状部を有するハウジングに内接し前記凸状部に係合する切り欠き部を有する物動部材において、

前記ハウジングに組込む前の前記切り欠き部の円周方向 の幅は、前記凸状部の円周方向の幅より小さいことを特 徴とする複動部材。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [00001]

【発明の属する技術分野】本発明はすべり軸受および摺動部材に関し、特にハウジングとそのハウジングから組込み時に抜けない樹脂製摺動部材とからなるすべり軸受およびその樹脂製摺動部材に関する。

#### [00002]

【従来の技術】樹脂製すべり軸受は、ハウジングと一体化できて設計の自由度が高くなり低コストが実現するため、近年多用されている。特に摺動性が求められるすべり軸受の場合は、ハウジングと摺動部材とを異材料で別体に形成し、一体化する方法が採用されている。この場合、ハウジングは強度の高い材料から形成し、摺動部材は低摩擦の材料から形成されている。このように、ハウジングと摺動部材を別体とした場合、リング状の摺動部材をハウジング内に圧入すると軸受部の寸法精度や真円度が悪くなるという問題がある。すなわち、圧入しろのバラッキにより寸法精度が悪くなり、ハウジングの形状が円形と異なる形状の場合、ハウジングの肉厚差の影響を受け真円度が悪くなる。一方、圧入しろを少なくすると、摺動部材がハウジング内で共回りするおそれがあり、嵌合部が摩耗する原因となる。

【0003】このような理由から、摺動部材を相手軸と き部の円周方向の権接触しない部分を省いたC字型形状とし、その接触しな 小さいことを特徴とい部分にハウジングの内周面を延出させた構造のすべり 【0008】また、軸受が採用されるようになってきた。そのような従来の 材の端部の少なくとすべり軸受を図5に示す。図5は、従来のすべり軸受の 50 ことを特徴とする。

断面図である。C字型形状の摺動部材1は、その切り欠き部8が輸3の反荷重方向となる位置でハウジング2へ 圧入され、ハウジング2には輸3が回転したとき、摺動部材1が回転しないように摺動部材1の切り欠き部8に延出した凸状部の回り止め2aが設けられている。また、摺動部材1のハウジング2への挿入性を考え、回り止め2aの端部2cと摺動部材1の端部1aとの間には空隙2bが設けられている。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、摺動部材をハウジング内へ圧入する場合、摺動部材による張力がハウジング内壁に発生する。摺動部材外径寸法とハウジング内径寸法の差を圧入しろと称するが、その圧入しるが同じである場合、C字型形状の摺動部材は張力が弱く、摺動部材がハウジングから抜けやすくなり、組立工程中に脱落してしまうなど、特に自動組立ラインの生産性を大きく低下させるという問題がある。

【0005】従来、この問題を解決するために、

- 1) すべり軸受の材質の郷性を増す、2) 圧入しろを増 す、3) すべり軸受の幅を増す、4) 摺動部材とハウジ ングとを接着する、5) ビス等により間定する方法など があったが、それぞれつぎのような問題があり、自動組 立ラインの生産性の改善は十分でなかった。1) の方法 は、すべり軸受の他の機能が損なわれる、材料開発に多 大な時間やコストがかかる等の問題がある。2) の方法 は、圧入しろを増すことにより、ハウジングへ挿入され づらくなる等の問題がある。3) の方法は、幅を増すこ とにより装置の小型化ができない、軸とすべり軸受の接 触画積が増え、軸の回転トルクが増えてしまう等の問題 がある。4) の方法は、接着するという工程が増えてし まう、接着剤がすべり軸受の内径面に流れ込んでしま い、すべり軸受の摺動特性を損ねる等の問題がある。
  - 5)の方法は、ビス等の設置場所がいる、コストがかかる、装置の小型化ができない等の問題がある。

【0006】本発明は、このような問題に対処するためになされたもので、C字型形状の摺動部材を有していても軸受面の精度を維持しつつ、自動組立時にハウジングから抜けにくいすべり軸受およびこのすべり軸受に使用される摺動部材を提供することを目的とする。

#### 0 [0007]

【課題を解決するための手段】本発明のすべり軸受は、 断面円形の内周面の一部に凸状部を有するハウジング と、このハウジングに内接し上記凸状部に係合する切り 欠き部を有する摺動部材とからなるすべり軸受におい て、上記摺動部材を上記ハウジングに組込む前の切り欠 き部の円周方向の幅は、上記凸状部の円周方向の幅より 小さいことを特徴とする。

【0008】また、上記凸状部の端部および上記摺動部 材の端部の少なくとも一方に爪状突起が設けられている ことを特徴とする。 【0009】さらに、上記爪状突起が褶動部材の少なくとも一方の端部に設けられていることを特徴とする。

【0010】また、上記褶動部材は、含油合成樹脂組成物の成形体からなることを特徴とする。

【0011】本発明の摺動部材は、断面円形の内層面の一部に凸状部を有するハウジングに内接し上記凸状部に係合する切り欠き部を有し、ハウジングに組込む前の切り欠き部の円潤方向の幅が、凸状部の円潤方向の幅より小さいことを特徴とする。

【0012】本発明のすべり軸受は、C字型形状の摺動部材がハウジングに固定されるので、自動組立時にハウジングから抜けにくくなる。その結果、自動組立ラインの生産性を向上させることができる。また、摺動部材が含油合成樹脂組成物の成形体からなるので、軸回転トルクが非常に小さいすべり軸受が得られる。本発明の摺動部材は、C字型形状で、ハウジングに適度に係合されるので、自動組立時にハウジングから抜けにくくなると共に、すべり軸受の真円度を向上させる。

#### [0013]

【発明の実施の形態】本発明のすべり軸受を図1により説明する。図1は本発明のすべり軸受の一例を説明するための断面図である。すべり軸受は、図1 (a)に示すように、C字型形状の褶動部材1が、ハウジング2へ圧入されている。ハウジング2には、図1 (c)に示すように、軸3が回転したとき、摺動部材1が回転しないように凸状部である回り止め2aが設けられている。また、摺動部材1には、図1 (b)に示すように、切り欠き部を有し、ハウジングに組込む前の摺動部材1の切り欠き部の角度 $\alpha$ を回り止め2aの角度 $\beta$ よりも小さくしている。このことにより、褶動部材1の端部1aとハウジング2の端部2cが干渉しハウジング2内へ褶動部材1が圧入固定される。

【0014】褶動部材1の端部1aの形状は、摺動部材1およびハウジング2が圧入固定により変形しない程度であれば、どのような形状や構造でもよい。また、ハウジング2より褶動部材1を抜き去る抜去力は、摺動部材1の自重の1000倍以上あれば好ましく、より好ましくは1000~10000倍、さらにより好ましくは2000~600倍である。

【0015】上述の構造とすることによる効果を図2により説明する。図2はすべり軸受における張力の関係を示す図である。図2(a)に示すように、摺動部材1がハウジング2へ張ろうとする力4は、図2(b)と比較して、端部1aと端部2cとの干渉による力5が加算され増大する。つまり、この力により、摺動部材1はハウジング2から抜けにくくなり、自動組立時に抜けることがなく、自動組立性が優れたものとなる。この効果は、抜去力を自重の1000倍以上とすることにより、より向上する。また、ハウジング2が図2(a)に示すように、断面円形の内周面を有し、その内周面に摺動部材1

が密接しているので、寸法精度が向上する。

【0016】端部1aの形状の具体例を図3に示す。図3は摺動部材1の端部1aを例示する断面図である。図3(a)は平面状の例を、図3(b)は爪状突起6を設けた例をそれぞれ示す。このような爪状突起6が、少なくとも摺動部材1の一つの端部に形成されていれば、自動組立時に摺動部材1はハウジング2から抜けることのない抜去力を得ることができる。なお、爪状突起は、摺動部材1の端部のみでなく、ハウジング2の凸状部端部に形成されていてもよい。これらの中で、図3(b)に示すように摺動部材1の端部に爪状突起6を設け、張力が多大になると突起部6が矢印6aの方向へ弾性変形するようにした端部を有するすべり軸受が好ましい。このような形状にすると摺動部材1を一体成形でき、かつ十分な抜去力を有するすべり軸受が得られる。

【0017】具体的に図3(b)を基にして、より詳し く説明すると、爪状突起6は、摺動部材1の少なくとも 一端部、好ましくは両端部に設けられ、そして爪状突起 は、摺動部材1の一端部に、少なくとも一ヶ所以上設け 20 られて、摺動部材1とハウジング2とが嵌合保持され る。この爪状突起6は、適度な抜去力、すなわち摺動部 材工がハウジング2内に対して適度な内部応力を保ちな がら、長期間、確実に嵌台保持が可能なように、爪状突 起6が、相対するハウジング2の倒り止め2aの一端頭 2 c に接触して、つぶししろ分が変形することで力が発 生し、C形状をした部分円環形状の摺動部材上がハウジ ング2と適度に一体化される。この場合、摺動部材1の 外層面寸法がハウジング2の内周面寸法と略等しいか、 または、それよりも僅かに大きい寸法設定をなす設定手 30 段と併用してもよい。そしてまた、図3(b)に示すよ うに、より確実な嵌合保持力を得るために爪状突起6の 根元は、摺動部材1の一端部の内周側近傍部付近に設 け、爪状突起6の先端方向は、その爪状突起6の根元部 から、相対するハウジング2の内周面の一部に有する回 り止め2aの根元に形成される略内角關部方向へ向けて 爪状突起6の先端が向いていれば、確実な爪状突起6の つぶししろによる嵌合保持力が発生し好ましい。なお、 仕様によっては、突起の形状はいかなる形状であっても 3.10

40 【0018】 具体的な摺動部材1に形成される一対の端部1 a 間の角度 a と、上記端部1 a に形成される爪状突起6の先端方向の角度について説明すると、まず、図1 (b)に示されるように、摺動部材1の切り欠き部に相当する一対の端部1 a は、略円環状をなした摺動部材1の中心部から放射状方向に伸びる線に略一致するように治って形成されており、これはすなわち略円環状をした摺動部材1の円周方向に対し、略直角な方向に端部1 a を有することで、摺動部材1に切り欠き部が形成されている。ここで、上記一対の端部1 a を形成する角度は、50 例えば、0°を越え300°以下、好ましくは15~240

\* 、より好ましくは 30 ~ 180°、または 180°以下, さらに好ましくは 135°以下程度であれば、すべり軸受 用摺動部材として用いることができるが、仕様等によっ ては上記…対の端部 1 a を形成する角度はいかなる角度 であってもよい。

【0019】上記のような端部1aを主に切り欠き部分 を形成する端部とすると、図3(b)に示されるよう に、この端部1aの面を基準面として。爪状突起6は、 例えば、 0°を越え90°未満とし、例えば少なくとも 3 \* 以上、好ましくは約 5~75°、より好ましくは15~60 \*程度の角度をもって突出させれば、適度な抜去力もし くは嵌合保持力を維持することができ好ましい。上記突 起部の突出角度を大きくとって、該突起部のつぶししろ を大きくとった方がより大きな抜去力もしくは篏合保持 力を得られるが、上記角度が大きすぎると突起部の根元 に大きな曲げ力が加わるようになり、組成物材料によっ ては、突起物が塑性変形することも考えられ、その場合 には上記角度は適度な角度に設定することが好ましい。 【0020】このような摺動部材1およびこれに形成す る爪状突起6は、射出成形可能な含油合成樹脂組成物に よって、褶動部材1と爪状突起6とが一体的に射出成形 されていれば、容易に爪状突起6を摺動部材1に設ける ことができ好ましい。これは、またC字形摺動部材工を ハウジング2の内周面へ挿入して一体化する際に、他の 嵌合力発生部材を用いずに済むので部品点数が増加せ ず、価格低減に寄与でき、またすべり軸受組立工程にお いても容易に、効率的にすべり軸受を一体化することが できるので、生産性の向上にも寄与することができる。 【0021】本発明のすべり軸受の斜視図を図4に示 す。図4は、ハウジング2と摺動部材1とを回り止め2 aを介して組合わせてすべり軸受とした例である。この 場合、自動組立性に優れていれば、摺動部材1は摺動特 性を、ハウジング2は、機械的特性や耐久性などの摺動 特性以外の特性を有するように機能分離することができ

村住以外の付住で替りもよりに機能力無りもことができるので、優れた摺動特性と優れた機械的特性等を有するすべり軸受を得ることができる。また、このようなすべり軸受にかかる負荷が一方向のみであるならば、摺動部材1は、その負荷がかかる方向のみに配置することができる。また、凸状部である回り止め2aを形成するので、回り止め2aの外周面7を平面としても、すべり軸受の強度を維持することができるので、すべり軸受のより一層の小形化が図れる。 【0022】なお、これら摺動部材およびハウジングと

【0022】なお、これら摺動部材およびハウシングと 相手部材または成形用金型の摺動面もしくは嵌合値の表 面・形状粗さは、最大粗さ(Rmax)、算術平均粗さ(R a)、十点平均粗さ(Rz)などのJISで定義された評 価法によって測定される。これら少なくとも一つの摺動 面の表面・形状粗さは、例えば算術平均粗さ(Ra)にて 約25μm 以下であり、約 8μm 以下が好ましく、3.2 μ n 以下であればより好ましい。表面・形状粗さが、約25 μπ を越えると、摺動面に傷か多くついて摩耗の原因となる場合が多く、また、圧入嵌合への影響、そして金型からの離型性にも悪影響を及ぼす傾向がある。なお、表面・形状粗さの下限値は、加工時の効率を考慮して約0.1μπ以上、好ましくは 1μπ 以上あればよい。また、相手材や成形用金型の表面の仕上加工などに長時間を要して効率的に生産できないことや、嵌合挿入性、嵌合保持性、樹脂体の転移膜の形成に影響される可能性もあるため、嵌合性や摩耗に影響しない仕様や条件であれば、摺動面の表面・形状粗さは、約 1~10μπka の範囲としてもよい。

【0023】また、C字形摺動部材の内径が、例えば 5 0mm 以下で、その内径寸法公差が 50 μm 以下、好まし くは摺動部材の内径寸法が 1~ 10mm で、その内径寸法 公差が 1~ 25 μm の小型高精度すべり軸受に好適である。

【0024】本発明に係る摺動部材を形成する含油合成 樹脂組成物は、合成樹脂に油を配合した合成樹脂組成物 であって、例えば図3(b)に示すように突起部を一体 成形できる合成樹脂組成物であることが好ましい。ま た、この含油合成樹脂組成物を成形して得られる摺動部 材の曲げ弾性率が、50~2500 Wa の範囲にあること が好ましい。このような摺動部材とすることにより、摺 動部材がハウジングから抜けることがないすべり軸受を 形成することができる。摺動部材の曲げ弾性率はAST M D790に準拠して測定されるが、他の方法で測定 してもよい。

【0025】本発明のすべり軸受は、初期摺動特性およ 30 び経時的な摺動特性の劣化が少ないため、OA機器、A V機器等の回転軸受部に好適に応用することができる。

## 【0026】 【実施例】実施例1

超高分子量ポリエチレン樹脂 90 重量%とシリコーンオイル 10 重量%とからなる樹脂組成物を用いて図 1 (b) に示す形状の摺動部材を射出成形により作製し

【0027】1) 抜去力……摺動部材をハウジングに圧

Ŕ

入嵌合して、株式会社イマダ社製のブッシュブルスケールを用いてn=5で測定した。

2)真円度……個り止めのない金属製(SUS303) ハウジングに摺動部材を圧入嵌合して、摺動部材の内径 の真円度を測定する(このときの真円度をAとする)。 つぎに同じ摺動部材を用いて回り止めのあるハウジング に圧入嵌合して、摺動部材の内径の真円度を測定する (このときの真円度をBとする)。A-Bを計算して評価した。A-Bの値がプラスであれば、真円度が向上したことを表し、マイナスであれば真円度が悪化したことを表している。n=5で測定した。

3) 振動試験……褶動部材をハウジングに圧入嵌合した すべり軸受 1000 個用意して、これをパーツフィーダ中 に投入して 10 分間振動を与えた。 10 分後に摺動部材 がハウジングから抜けた個数を数えた。

#### 【0028】実施網2

摺動部材の両端部に、図3(b)に示す爪状突起を設ける以外は、実施例1と同一の条件方法ですべり軸受を作\*

\* 製した。爪状突起の先端よりの距離を切り欠き部の円周 方向の幅とした。なお、爪状突起部6は、切り欠き部を 形成する端部面1 a を基準面として、約 30 ~55°の角 度でもって突出している。得られたすべり軸受につき、 実施例1と同様の評価を行った。その結果を表1に示 す。

#### 【0029】実施例3

(このときの真円度をBとする)。A-Bを計算して評 切り欠き部の幅 (角度  $\alpha$ ) を $60^\circ$  とする以外は、実施例 値した。A-Bの値がプラスであれば、真円度が向上し 2と同一の条件方法ですべり軸受を作製した。得られた たことを表し、マイナスであれば真円度が悪化したこと 10 すべり軸受につき、実施例 1 と同様の評価を行った。そ を表している。n=5で測定した。 の結果を表1に示す。

#### 【0030】比較例1

切り欠き部の幅 (角度  $\alpha$ ) を65° とする以外は実施例 1 と同一の条件方法ですべり軸受を作製した。得られたすべり軸受につき、実施例 1 と同様の評価を行った。その 結果を表 1 に示す。

[0031]

【表1】

M			実施例															比較網		
項目	and a second			1					2					3				1		
角度 (*)	æ			6	2				8	2				6	0			6	8	
	β			6	5				6	5				б	5			6	5	
抜去力	ğ		5	5	0			3	2	0			4	1	0		•••••	6	0	
	*1	4	8	7	0	倍	3	8	3	0	綹	3	6	3	0	<del>(</del> 5	5	3	0	-
摺動部材がハウジング			••••	0					0				••••	0			3	1	8	
から抜けた個	数 (個)*2		••••		<b>~</b>			<b></b>												
英円度 (μα)				4	8				+	7			+	1	2					

注 \*1 : 接去力(g)/指動部材の致さ(g) 注 \*2 : すべり軸受を 1900 網線立てたときの個数

【0032】表1に示すように、本発明のすべり軸受は、抜去力が大きく、摺動部材1がハウジング2から抜けることがない。また真円度においても優れていた。

### [0033]

【発明の効果】本発明のすべり軸受は、摺動部材がハウジングに固定されるので、すべり軸受の自動組立時に摺動部材がハウジングより抜けにくくなる。その結果、寸法精度に優れると共に、すべり軸受の生産性が向上する。

【0034】また、凸状部の端部および摺動部材の端部の少なくとも一方に爪状突起が設けられているので、摺動部材は自重の 1000 倍以上の抜去力を有する。特に、爪状突起が前記摺動部材の少なくとも一方の端部に設けられているので、抜去力と共に真円度が向上する。

【0035】本発明のすべり軸受は、摺動部材が、含油 合成樹脂組成物の成形体からなるので、ハウジングに摺 動部材が自重の 1000 倍以上の抜去力で固定され、かつ 摺動特性に優れる。 【0036】本発明の摺動部材は、ハウジングに組込む 前の切り欠き部の円層方向の幅が凸状部の円周方向の幅 より小さいので、自動組立時にハウジングから抜けにく くなると共に、すべり軸受の真円度を向上させる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のすべり軸受の…例を示す断面図である。

- 40 【図2】すべり軸受における張力の関係を示す図である。
  - 【図3】摺動部材の端部を例示する断面図である。
  - 【図4】本発明のすべり軸受の斜視図である。
  - 【図5】従来のすべり軸受の断面図である。

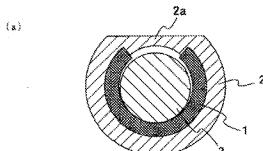
#### 【符号の説明】

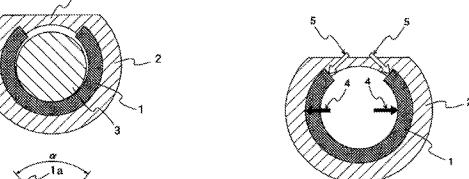
- 摺動部材
- la 指動部材の端部
- 2 ハウジング
- 2 a 図り止め
- 50 2 c 回り止めの端部

3

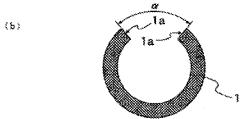
[21] [82]

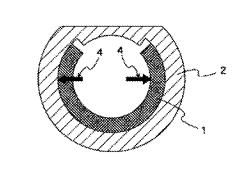
(a)

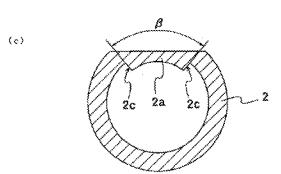




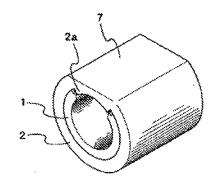
(b)



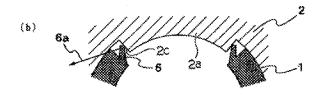








[図4]



[3]5]

